

# 共振形電源

山崎 浩

訂正・追加版

スイッチング電源のスイッチング周波数を高くする目的は、平滑用のコイルとコンデンサの形状を小さくするためです。周波数  $f$  を 10 倍にするとコイルのインダクタンス値  $L$ 、コンデンサのキャパシタンス値  $C$  が  $1/10$  でも同じ平滑効果が得られます。 $L$  値、 $C$  値が小さくて済むので形状も小さくできます。しかし、 $f$  を高くするとスイッチ素子の損失が増え、その発熱が小形化を制約します。

## スイッチング損失

パワー MOS-FET のスイッチング過程を第 1 図に示します。ドレイン-ソース間電圧  $V_{DS}$  またはドレイン電流  $I_D$  の一方が大きくなると他方が小さくなります。この関係はハードスイッチングと呼ばれ、スイッチング損失  $P_{sw}$  は  $f$  に比例します。

$$P_{sw} = \frac{1}{6} \cdot V_{DS} \times I_D \cdot (t_{on} + t_{off}) \cdot f$$

ただし、 $t_{on}$  はターンオン時間、 $t_{off}$  はターンオフ時間

なお、スイッチ素子内で発生する損失にはスイッチング期間のスイッチング損失  $P_{sw}$ 、オン期間に発生する飽和損失  $P_{sat}$ 、オフ期間の漏れ損失  $P_{leak}$  の合計で、 $P_{sat}$  と  $P_{leak}$  は

高周波化によって増加しません。

$$* \text{バイポーラ・トランジスタの場合は } P_{sw} = V_{DS} \times I_D \cdot (1/6 \cdot t_{on} + 1/2 \cdot t_{off}) \cdot f$$

## 共振形の原理

スイッチング期間に  $V_{DS}$  あるいは  $I_D$  のいずれか一方をゼロにすれば  $P_{sw}$  もゼロになります。スイッチ素子と負荷を含む閉回路に  $L$ 、 $C$  を追加することにより第 2 図(a)のように一方を円弧状に丸めます。この方式が共振形で、ソフトスイッチングとも呼ばれます。

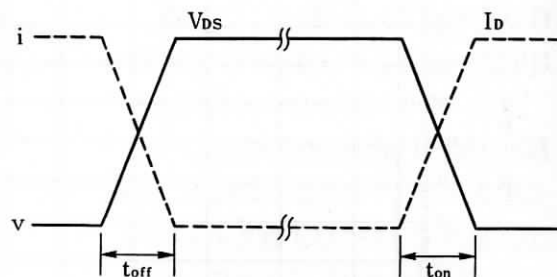
スイッチ素子に流れる電流が円弧状になる場合を電流共振形、スイッチ素子に印加される電圧が円弧状になる場合は電圧共振形と呼ばれます。スイッチング期間に一方が 0 だから、 $P_{sw}$  も 0 になります。しかし、追加したコイルまたはコンデンサの内部損失が加わるので、スイッチング電源全体の効率が高くなるとは限りません。

円弧を描く共振形は比較的大きい  $L$ 、 $C$  を必要とします。 $L$ 、 $C$  を小さくすると第 2 図(b)のように、特定周波数で振動（リングング）する波形になります。見栄え

は悪いもののソフトスイッチングであり、 $P_{sw}$  を抑制する効果はおなじです。ハードスイッチングに比べ  $dv/dt$ 、 $di/dt$  が小さい（スイッチングの速さが遅い）ので電磁ノイズも低くなります。

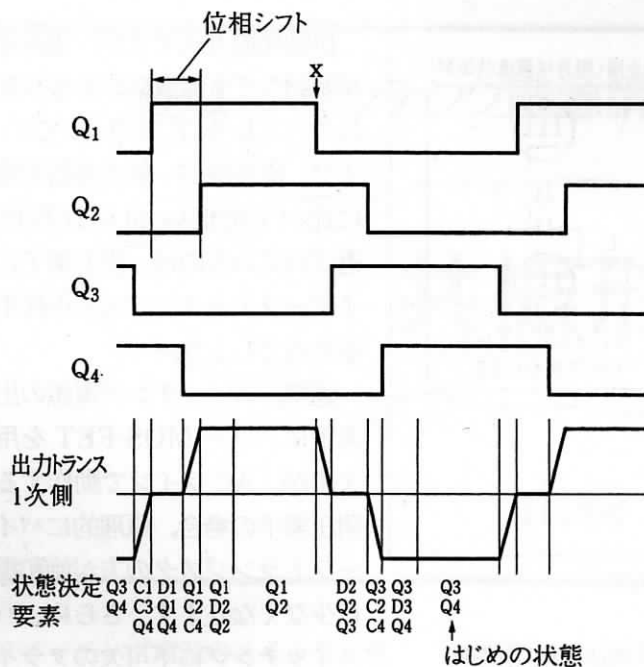
## ZVS コンバータ

ZVS (Zero-Voltage-Switching) はパワー MOS-FET のドレイン-ソース間寄生容量  $C_{oss}$  を共振素子として利用する、ソフトスイッチングの方式です。第 3 図に大電力用のトランス絶縁形 ZVS コンバータを示します。第 4 図に示すタイミングで  $Q_1 \sim Q_4$  をオン、オフすると出力トランスの 1 次側に Zero-Voltage-Switching 出力が得られます。 $L_1$ 、 $L_2$  はそれぞれトランスの 1 次側、2 次側の漏れインダクタンスです。



$$t_{off}, t_{on} \text{ 期間に発生する損失 } P_{sw} = \frac{1}{6} V_{DS} \times I_D \times (t_{on} + t_{off}) \times f$$

〈第 1 図〉パワー MOS-FET のハード・スイッチング過程



〈第4図〉ZVSコンバータ出力段の位相シフト駆動

\*\* 特許 2722869 号 (1991 年出願) より引用。  
 なお、同社の最新のパワーアンプ MX-D1  
 では 88 kHz 他励共振方式に変更されてい  
 ます。

## 共振形スイッチング電源の問題点

現状の共振形スイッチング電源は  
 制御が複雑で、電源変動や負荷変動  
 に弱い欠点もあります。高い効率を  
 維持しつつ、共振動作させるため  
 には高周波で損失の少ない電力用フ  
 ィルムコンデンサが必要です。

高周波特性に優れるスチロールは  
 熱に弱く、電力用には使えません。  
 耐熱性があり安価なポリエチレン  
 (PE) は損失が大きく\*\*\*、高周波化  
 には不適當です。耐熱性があり、し  
 かも高周波損失の少ない材質はマイ  
 カとテフロンですが、品種は少なく、  
 高価です。やむを得ずポリプロピレ  
 ン (PP) を使用せざるを得ませんが、  
 形状は PE に比べて大きく (約 2  
 倍)、耐熱性もせいぜい 120°C と低い  
 ことが弱点です。

コンピュータ向けスイッチング電

源が軽薄短小を追い続ける風潮は、  
 今後も継続するでしょう。共振形電  
 源の設計はハードスイッチングの  
 PWM (Pulse Width Modulation)  
 方式より格段に難しく普及を拒んで  
 います。しかし、オーディオ機器の  
 最重要課題をノイズ抑制とするので  
 あれば、ソフトスイッチングすなわ  
 ち共振形電源に移行せざるを得ませ  
 ん。

\*\*\* PE は材質の損失  $\tan \delta$  が大きいだけで  
 なく、電極抵抗成分のバラツキが大きい。他  
 方、PP は  $\tan \delta$  が小さい特徴をキャッチフ  
 レーズとする前提から、電極抵抗成分は管  
 理され、バラツキは小さい。

(つづく)

〈お詫び〉

前号〈第7回〉の図面が本文と相違して入  
 ってしまいました。お詫びして訂正いたし  
 ます。そのため連載回数は「7.1」とさせて  
 いただきます。

〈第5図〉  
 ヤマハ PS (Power Strem)  
 電源回路例  
 (特許公報 2722869 号より引  
 用)

